# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平8-68913

(43)公開日 平成8年(1996)3月12日

(51) Int.Cl.<sup>8</sup>

識別記号

庁内整理番号 FΙ 技術表示箇所

G 0 2 B 6/13

B 2 4 B 27/06

K

L

G02B 6/12

M

審查請求 有 請求項の数4 FD (全 4 頁)

(21)出願番号

特願平4-269059

(22)出顧日

平成4年(1992)9月14日

(31)優先権主張番号 758017

(32) 優先日

1991年9月12日

(33)優先權主張国

米国(US)

(71)出願人 390035493

エイ・ティ・アンド・ティ・コーポレーシ

ョン

AT&T CORP.

アメリカ合衆国 10013-2412 ニューヨ

ーク ニューヨーク アヴェニュー オプ

ジ アメリカズ 32

(72)発明者 ゲイル アン ポガート

アメリカ合衆国 18017 ペンシルヴェニ

ア ペツレヘム、ストークスパーク ロー

F 1542

(74)代理人 弁理士 三俣 弘文

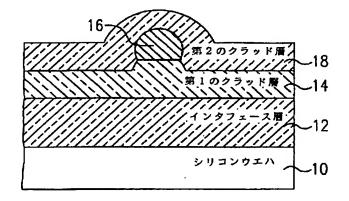
最終頁に続く

## (54) 【発明の名称】 光導波路構造物の仕上げ方法

## (57)【要約】

【目的】 シリコンウエハのダイシングと導波路端面の 研磨とを同時に一工程で実施できるシリコン系光導波路 の製造方法を提供する。

【構成】 本発明の方法は光導波路を含有するシリコン ウエハの切断と同時に、導波路の端面を研磨することか らなる。適当な前進速度と回転速度で運転されるレジノ イドダイヤモンド刃を使用することにより、一回の切断 により、ウエハを賽の目に切り出すと共に、ダイシング 中に露出された露出導波路端面を適当に研磨することが できる。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 シリコン系光導波路の製造における、導 波路構造物の仕上げ方法であって、

- (a) 内部に形成された複数個の光導波路(16)を有す るシリコンウエハ(10)を準備する工程;
- (b) 許容可能な品質の導波路端面を形成するために、所 定の前進速度と回転速度で運転されるレジノイドダイヤ モンド刃を用いて、前記シリコンウエハを複数個の個別 デバイスに切り出す工程:からなることを特徴とする導 波路構造物の仕上げ方法。

【請求項2】 工程(b) を実施する場合、前進速度は約 0.03インチ/秒~約0.10インチ/秒の範囲内で ある請求項1の方法。

【請求項3】 工程(b) を実施する場合、レジノイドダ イヤモンド刃の回転速度は18000rpm ~35000 rpm の範囲内である請求項1の方法。

【請求項4】 工程(b) を実施する場合、レジノイドダ イヤモンド刃は、約30000rpm の回転速度と、0. 05インチ/秒の前進速度で運転される請求項1の方 法。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【産業上の利用分野】本発明はシリコン系光導波路の研 磨方法に関する。更に詳細には、本発明はシリコンウエ ハのダイシングおよび導波路端面の研磨の両方を一工程 で行う方法に関する。

## [0002]

【従来の技術】光導波路デバイスは、偏光スプリット、 波長多重化、および出力スプリットなどのような多数の 機能をシリコン基板に与える手段として最近注目を集め ている。シリコン系光導波路構造物の一例が米国特許第 4902086号明細書に開示されている。

【0003】光導波路は例えば、第1のクラッド層上に コア部分を有する。この導波路は、上掛け第2クラッド 層を伴う平滑面またはコアークラッド界面を有する。得 られた導波路構造物は、導波路間で横方向(エバネッセ ントフィールド)カップリングにとって望ましいよう な、接近した並列関係に形成させることができる。この ようなデバイスの製造における、時間のかかる、従っ て、高コスト工程の一つは導波路端面の研磨である。

【0004】慣用の研磨方法は基板表面にエポキシ樹脂 で接着された第2のガラス片を必要とする。このエポキ シ樹脂は、導波路内の信号を減衰させないために、適正 な屈折率を有しなければならない。次いで、保護ガラス カパーを有するウエハをダイシングし、ウエハを個別の 基板区域に分割する。引き続き、各分割区域を常用の研 磨用固定治具内に配置し、導波路端面を研磨する。各分 割基板は両端面を研磨するために、2回処理しなければ ならない。従って、仕上げ研磨基板のスループットはこ の従来技術の研磨工程により大幅に低下される。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】従って、本発明の目的 はシリコンウエハのダイシングと導波路端面の研磨とを 同時に一工程で実施できるシリコン系光導波路の製造方 法を提供することである。

2

#### [0006]

【課題を解決するための手段】本発明の方法によれば、 光導波路を含有するシリコンウエハを接着構造物上に実 装し、そして、適当な前進速度(例えば、インチ/秒) 10 および回転速度(例えば、rpm)で運転されるレジノイ ドダイヤモンドブレードを用いてダイシングと研磨を同 時に行う。レジノイドダイヤモンドブレードを用いるシ ングルカットにより導波路の端面は十分に研磨される。 【0007】本発明の方法の利点は、標準的な3工程処 理方法 (第1の端面のダイシング、研削および研磨;第 2の端面のダイシング、研削および研磨)が単一のダイ シング/研磨処理操作に取って代わることである。この 置換により、研磨端面の形成に要した時間が大幅に短縮 される。その結果、製造ラインにおけるスループットを 20 最大限にまで上昇させることができる。

#### [0008]

【実施例】以下、図面を参照しながら本発明を更に詳細 に説明する。

【0009】図1は、本発明の方法によりダイシング/ 研磨することができるシリコン系導波路構造物の一例の 破断図である。この構造物はシリコンウエハ10と、シ リコンウエハ表面上に堆積された比較的厚いインタフェ ース層12を有する。インタフェース層12は例えば、 髙圧熱酸化物から構成することができる。亜燐酸がドー プされたTEOSからなる第1のクラッド層を形成し、 インタフェース層12を被覆する。導波路部分16を図 1に示されるように形成する。導波路部分16は例え ば、第1のクラッド層14よりも高い屈折率を有するホ スホシリケートガラス(PSG)などの材料からなる。 次いで、第2のクラッド層18を形成し、導波路部分1 6を被覆する。導波路部分16に沿って伝搬する光信号 を、導波路区域内に拘束しておくために、導波路部分1 6の屈折率は第1および第2のクラッド層14.18の 両方の屈折率よりも高くなければならない。

【0010】図1に示されるようなデバイスを製造する 40 場合、比較的大きなシリコンウエハを加工し、所定個数 の光ファイバ導波路基板を一度に作製する。慣用のシリ コン加工方法を使用し、ウエハを所定工数の製造工程に かけ、必要な層を形成する(例えば、熱酸化、蒸着な ど)。光導波路含有基板を作製する従来技術の常用方法 では、図2に示されるようなウエハをA-A線に沿って 賽の目に切断し、ウエハを個別の基板に切り離す。説明 の便宜上、図2には数本のA-A線しか示されていな い。従来技術のダイシング操作に続いて、各導波路端面 50 を個別に研削し、そして、光学的に研磨する。従来の研

磨工程は2回行われる(各導波路端面について研磨を1 回行うので、全体で2回になる)。

【0011】本発明の方法によれば、前記のダイシング および研磨操作は単一の工程に置き換えられる。この単 一工程では、ウエハを各基板に賽の目切りし、そして、 同時に、全ての露出導波路端面を研磨する。特に、光導 波路を含有するシリコンウエハを接着表面に実装する と、この表面を切断しても、ウエハは全く動くことなく 保持される。引き続き、ウエハはレジノイドダイヤモン ドブレードによりA-A線およびB-B線に沿って切断 10 ミクロン)の範囲内の値となる。 される。レジノイドプレードは自己研ぎ出しタイプのも のを使用することが好ましい。

【0012】適当な前進速度および回転速度で運転され るレジノイドダイヤモンドプレードでウェハを切断する と、切断により生じた導波路の端面は切断と同時に研磨 され、大抵の用途に適合するような表面になる。本発明 の方法を実施する場合、約0.03インチ/秒~0.1 0インチ/秒の範囲内の進行速度および18000rpm ~35000rpm の範囲内の回転速度が好適である。

【0013】以下、具体例により本発明の方法の効果を 20

【0014】シリコンウエハを厚いプラスチックテープ 上に実装し、次いで、これをチャック面に実装し、そし て、真空手段により適所に保持した。9μmの広幅レジ ノイドダイヤモンドプレードを使用した。このブレード を約30000rpm の速度で回転させ、そして、約0. 05インチ/秒の速度でウェハ中を前進させた。

【0015】本発明の一工程方法により研磨された導波 路の端面品質と標準的なダイシング/研磨処理操作によ り研磨された導波路の端面品質とを比較した結果を図3 30 10 シリコンウェハ に示す。図3は、入力ファイバ、光導波路および出力フ ァイバを含むデバイスの一例に沿った挿入損失のグラフ である。挿入損失は出力ファイバからきた出力 (dB) 対入力ファイバに結合された光の比として定義される。 従って、総挿入損失は、光導波路内と2つのファイバノ

導波路結合界面における伝搬損失を含む。

【0016】図3のグラフはコア導波路幅が3ミクロン ~8ミクロンの範囲内の導波路について図示している。 図示されているように、従来の3工程ダイシング/研磨 導波路の挿入損失は、導波路幅が3ミクロンの場合、約 1. 5dB、導波路幅が約8ミクロンの場合、約1. 0 dBの範囲に及ぶ。これに対し、本発明の同時ダイシン グ/研磨方法によれば、挿入損失は若干大きい。約2 d B(導波路幅3ミクロン)~約1. 2dB(導波路幅8

1

#### [0017]

【発明の効果】以上説明したように、本発明の方法によ れば、従来の標準的な3工程処理方法(第1の端面のダ イシング、研削および研磨:第2の端面のダイシング、 研削および研磨)が単一のダイシング/研磨処理操作に 置き換えることができる。この置換により、研磨端面の 形成に要した時間が大幅に短縮される。その結果、製造 ラインにおけるスループットを最大限にまで上昇させる ことができる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】シリコン系光導波路構造物の一例の断面図であ

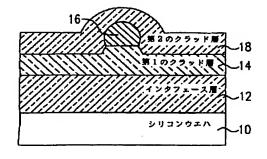
【図2】ダイシング/研磨位置が示された、複数個の光 導波路を含むシリコンウエハの一例の平面図である。

【図3】従来技術の3工程処理方法を用いて作製された 導波路構造物と本発明の新規な一工程ダイシング/研磨 処理操作により作製された導波路構造物の挿入損失デー タを比較したグラフである。

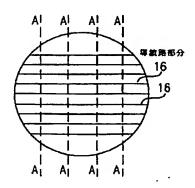
## 【符号の説明】

- - 12 インタフェース層
  - 14 第1のクラッド層
  - 16 導波路部分
  - 18 第2のクラッド層

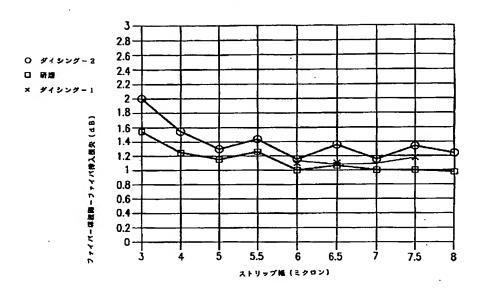
【図1】



【図2】



【図3】



# フロントページの続き

(72)発明者 デトリフ バーン グルジンスキー アメリカ合衆国 19512 ペンシルヴェニ ア ボイヤータウン、ボックス 81、アー ル. ディー. 3

- (72)発明者 ウィリアム ジェームス ミンフォード アメリカ合衆国 18067 ペンシルヴェニ ア ノーザンプトン、レッカー ドライヴ 3962
- (72)発明者 ニール ヘンリー ソーステン アメリカ合衆国 08833 ニュージャージ ー レバノン、コックスベリー ロード 64